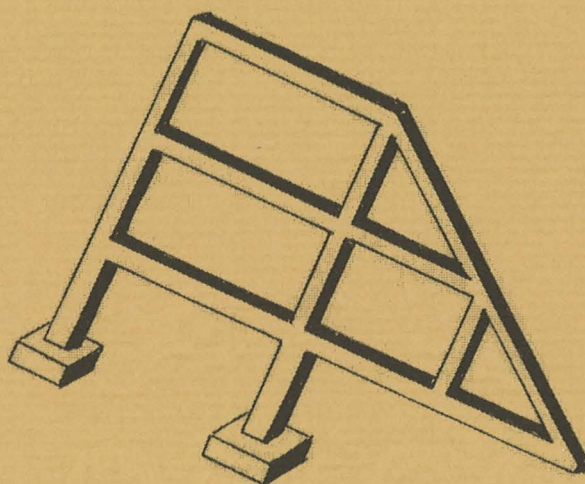


MÉTODOS DE LAS SY Y DE  
LAS ROTACIONES  
DE CÁLCULO DE ESTRUCTURAS

(IV)

*por*

JOSÉ MOLINA DOMINGUEZ



CUADERNOS  
DEL INSTITUTO  
JUAN DE HERRERA  
DE LA *ESCUELA DE*  
*ARQUITECTURA*  
*DE MADRID*

1-58-04





MÉTODOS DE LAS SY Y DE  
LAS ROTACIONES  
DE CÁLCULO DE ESTRUCTURAS

(IV)

*por*

JOSÉ MOLINA DOMINGUEZ

CUADERNOS  
DEL INSTITUTO  
JUAN DE HERRERA  
DE LA *ESCUELA DE*  
*ARQUITECTURA*  
*DE MADRID*

1-58-04

**CUADERNOS  
DEL INSTITUTO  
JUAN DE HERRERA**

- 0 VARIOS
- 1 ESTRUCTURAS
- 2 CONSTRUCCIÓN
- 3 FÍSICA Y MATEMÁTICAS
- 4 TEORÍA
- 5 GEOMETRÍA Y DIBUJO
- 6 PROYECTOS
- 7 URBANISMO
- 8 RESTAURACIÓN

**NUEVA NUMERACIÓN**

- 1 Área
- 58 Autor
- 04 Ordinal de cuaderno (del autor)

***Métodos de las SY y de las rotaciones de cálculo de estructuras (IV)***

© 2004 José Molina Domínguez.

Instituto Juan de Herrera.

Escuela Técnica Superior de Arquitectura de Madrid

Gestión y portada: Nadezhda Vasileva Nicheva

CUADERNO 176.01

ISBN: 84-9728-093-8 (obra completa)

ISBN: 84-9728-122-5 (vol. IV)

Depósito Legal: M-46597-2004



## EXPLICACION DE LOS PROGRAMAS INFORMATICOS QUE SE HAN UTILIZADO EN LOS CALCULOS QUE SIGUEN

El Método de las Rotaciones es fácil de programar para calcular las secciones y las armaduras en Hormigón Armado de cualquier estructura.

Los programas utilizan las ideas y aplicaciones del Método de los Grados de Empotramiento de D. Eduardo Torroja, que permite determinar las fluctuaciones de los momentos en toda la estructura, introduciendo dichos conceptos en el Método de las Rotaciones.

Para ello se cargan cada viga y voladizo (si los hay), con momentos -100 y +100 en los extremos correspondientes, uno a uno, obteniéndose en los extremos de todas las vigas y pilares los tantos por ciento con sus signos de sus correspondientes momentos de empotramiento.

Si se utilizan los momentos del peso de las barras y forjados, y se multiplican por dichos tantos por ciento se obtienen en cada extremo de las vigas y de los pilares unos valores donde se apoyarán los diagramas de las parábolas y líneas isotáticas únicamente de los pesos propios.

Dichos valores normalmente son negativos en los extremos izquierdos de las vigas, y positivos en los derechos. Si a las primeras se les añaden de los productos de los porcentajes por los momentos de las sobrecargas sus valores subirán con los valores negativos y bajarán con los positivos, ocurriendo lo propio en los extremos derechos. Añadiendo las parábolas de peso propio a los valores inferiores y las del peso propio y sobrecargas a las superiores, podría pensarse que representan las oscilaciones, pero no lo hacen en los centros de los vanos. Haciendo las correcciones correspondientes resultan al final cuatro parábolas cuyas envolventes definen la actuación de las armaduras.

En los pilares sucede otro tanto, pero al armarlos con armaduras simétricas valdrán solamente los mayores valores absolutos de sus extremos.

Se debe comentar que como en el Método de las Rotaciones se opera con las rigideces de las barras, cuyos momentos de inercia se obtienen de las secciones conocidas, se comprende que para obtener dichas secciones se debe utilizar algún artificio. Nosotros utilizamos un operador, que es el producto de todas las barras de distinta longitud, y de ahí que al dividir por la longitud de cada barra (viga o pilar) se obtiene un número que estimamos como rigidez.

Ambos programas empiezan solicitando: número de nudos, de vigas, de pilares, de voladizos, de empujes, de empotramientos y de ecuaciones de compatibilidad de los empujes.

El Programa para las secciones pide las cargas y sobrecargas por metro lineal, así como las longitudes de las barras, mientras que el de las armaduras reclama las secciones que se han calculado o estimado experimentalmente.



## DIMENSIONAMIENTO DE BARRAS DE HORMIGON ARMADO

El procedimiento que utilizamos es similar al que se emplea para el dimensionamiento de las estructuras metálicas: el de suponer en un principio que la estructura no pesa operando solo con las sobrecargas, y conforme a los valores máximos de momentos flectores y esfuerzos normales determinar las secciones y comprobar si son aceptables. En el caso del Hormigón conociendo dichos máximos operamos de la manera siguiente:

**VIGAS :** Se acepta que el momento máximo, sin peso propio, sea igual al momento límite con  $b = d/2$ , por lo que

$$U_o = 0.85 \times f_{cd} \times b \times d = 0.85 \times f_{ck} / 1.5 \times d^2 / 2 = 0.85 \times f_{ck} \times d^2 / 3$$

$$M_o = 0.375 \times U_o \times d = 0.10625 f_{ck} d^3 \quad \text{de donde con } M \text{ en mT}$$

$$d \text{ (cm)} = \sqrt[3]{\frac{M \times 100000}{0.10625 \times f_{ck}}} = 100 \sqrt[3]{\frac{M \text{ (mT)}}{f_{ck} \text{ (k/cm}^2\text{)}}}$$

$$\text{que para } f_{ck} = 300 \text{ k/cm}^2 \quad d \text{ (cm)} = 15 \sqrt[3]{M \text{ (mT)}}$$

**PILARES :** La mayoría de las veces resultan más importantes las cargas normales que los momentos flectores, y en esos casos y para pilares con armaduras simétricas se obtiene

$$C = 0.5 U_o = N \quad \text{y con } N \text{ en toneladas}$$

$$1000 N = 0.5 \times 0.85 \times f_{ck} \times d^2 / 3 = 0.141666 f_{ck} \times d^2 \quad \text{por lo que}$$

$$d \text{ (cm)} = \sqrt{\frac{1000 N \text{ (T)}}{0.14166 f_{ck}}} = 85 \sqrt{\frac{N \text{ (T)}}{f_{ck} \text{ (k/cm}^2\text{)}}}$$

$$\text{que para } f_{ck} = 300 \text{ k/cm}^2 \quad d \text{ (cm)} = 5 \sqrt{N \text{ (T)}}$$

Como en los razonamientos anteriores se ha supuesto que no existen armaduras de compresión, se pueden reducir los coeficientes anteriores al tener en cuenta que aunque no sea solo para formar la jaula, al menos se utilizan dos redondos en la zona de compresión, por lo que sugerimos en la práctica utilizar las formulas reducidas :

$$\text{En Vigas} \quad d \text{ (cm)} = 80 \sqrt[3]{\frac{M \text{ (mT)}}{f_{ck} \text{ (k/cm}^2\text{)}}} \quad \text{o} \quad d \text{ (cm)} = 12 \sqrt[3]{M \text{ (mT)}} \quad (\text{con } f_{ck} = 300 \text{ k/cm}^2)$$

$$\text{y en Pilares} \quad d \text{ (cm)} = 80 \sqrt[3]{\frac{M \text{ (mT)}}{f_{ck} \text{ (k/cm}^2\text{)}}} + 70 \sqrt{\frac{N \text{ (T)}}{f_{ck} \text{ (k/cm}^2\text{)}}}$$

$$\text{o con } f_{ck} = 300 \text{ k/cm}^2 \quad d \text{ (cm)} = 12 \sqrt[3]{M \text{ (mT)}} + 4 \sqrt{N \text{ (T)}}$$



CALCULO DE ESTRUCTURAS, POR EL METODO DE LAS ROTACIONES  
FLUCTUACIONES DE CARGAS, PARA CALCULO DE SECCIONES

11 Nudos  
8 Vigas  
7 Pilares  
7 Desplazamientos  
2 Empotramientos  
0 Voladizos  
4 Ecuaciones de compatibilidad

Carga y Sobrecarga= 2880 y 2400 k/m.  
Empuje max.y mín. por viento 0 y 0 k/m.

$\left\{ \begin{array}{l} 6 \times 300 \text{ k/m}^2 \times 1,6 \\ 6 \times 250 \text{ k/m}^2 \times 1,6 \end{array} \right.$

l,csn,e,-,mppi,mppd,msci,mscd

Viga 1	2 = 9	1	0	-19440	19440	-16200	16200
Viga 2	5 = 7.5	.8	4	-10800	10800	-9000	9000
Viga 3	4 = 9	1	0	-19440	19440	-16200	16200
Viga 4	5 = 6	1	5	-8640	8640	-7200	7200
Viga 5	9 = 7.5	.8	6	-10800	10800	-9000	9000
Viga 6	7 = 9	1	0	-19440	19440	-16200	16200
Viga 7	8 = 6	1	5	-8640	8640	-7200	7200
Viga 8	9 = 6	1	7	-8640	8640	-7200	7200
Pilar 1	3 = 4.5	0	1				
Pilar 2	4 = 4.5	0	1				
Pilar 3	6 = 4.5	0	2				
Pilar 4	7 = 4.5	0	2				
Pilar 5	8 = 4.5	0	2				
Pilar 6	10 = 5	0	3				
Pilar 7	11 = 5	0	3				

ECUACIONES DE COMPATIBILIDAD

Ecuacion- 1 =

Term. 1 =Coef. 5 en desplaz. 1  
Term. 2 =Coef.-3 en desplaz. 4

Ecuacion- 2 =

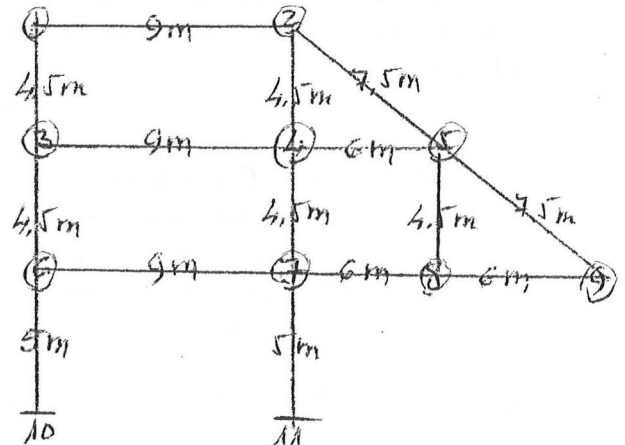
Term. 1 =Coef. 4 en desplaz. 1  
Term. 2 =Coef.-3 en desplaz. 5

Ecuacion- 3 =

Term. 1 =Coef. 5 en desplaz. 2  
Term. 2 =Coef.-3 en desplaz. 6

Ecuacion- 4 =

Term. 1 =Coef. 4 en desplaz. 2  
Term. 2 =Coef.-3 en desplaz. 7



## EMPUJES

Empuje 1 = 1 2

Afectada= 1 3 L= 4.5 m.con Giro=POSITIVO

Afectada= 2 4 L= 4.5 m.con Giro=POSITIVO

Afectada= 2 5 L= 7.5 m.con Giro=POSITIVO

Afectada= 4 5 L= 6 m.con Giro=POSITIVO

Afectada= 7 8 L= 6 m.con Giro=POSITIVO

EMP.viento+Mom.Vuelco/L= 89280 mk.-Incr.Scarga 74400 mk.

Empuje 2 = 3 4

Afectada= 3 6 L= 4.5 m.con Giro=POSITIVO

Afectada= 4 7 L= 4.5 m.con Giro=POSITIVO

Afectada= 5 8 L= 4.5 m.con Giro=POSITIVO

Afectada= 5 9 L= 7.5 m.con Giro=POSITIVO

Afectada= 8 9 L= 6 m.con Giro=POSITIVO

EMP.viento+Mom.Vuelco/L= 25920 mk.-Incr.Scarga 21600 mk.

Empuje 3 = 6 7

Afectada= 6 10 L= 5 m.con Giro=POSITIVO

Afectada= 7 11 L= 5 m.con Giro=POSITIVO

Emp.Viento= 0 k.- 0 k.

Cargas totales por suma anteriores=

Cargas totales por suma anteriores=

Empuje 1 entre 1 y 2

Total por Viento y Par de Vuelco= 89280 k. 74400 K.

Empuje 2 entre 3 y 4

Total por Viento y Par de Vuelco= 25920 k. 21600 K.

Empuje 3 entre 6 y 7

Total por viento = 0 k. 0 K.

## NUDOS EMPOTRADOS

Nudo 10 empotrado

Nudo 11 empotrado

## CARGAS TOTALES EN LOS NUDOS=

En Nudo= 1 - 23760 k.

En Nudo= 2 - 91308 k.

En Nudo= 3 - 47520 k.

En Nudo= 4 - 189583 k.

En Nudo= 5 - 58383 k.

En Nudo= 6 - 71280 k.

En Nudo= 7 - 280660 k.

En Nudo= 8 - 92761 k.

En Nudo= 9 - 44642 k.

En Nudo= 10 - 71280 k.

En Nudo= 11 - 280660 k.

# SECCIONES CALCULADAS

Sección VIGA 1	2 = 40	90 cm.	
Sección VIGA 2	5 = 30	60 cm.	
Sección VIGA 3	4 = 40	90 cm.	
Sección VIGA 4	5 = 30	60 cm.	
Sección VIGA 5	9 = 25	40 cm.	
Sección VIGA 6	7 = 40	<del>80 cm.</del>	40 x 90 cm.
Sección VIGA 7	8 = 40	80 cm.	
Sección VIGA 8	9 = 25	50 cm.	

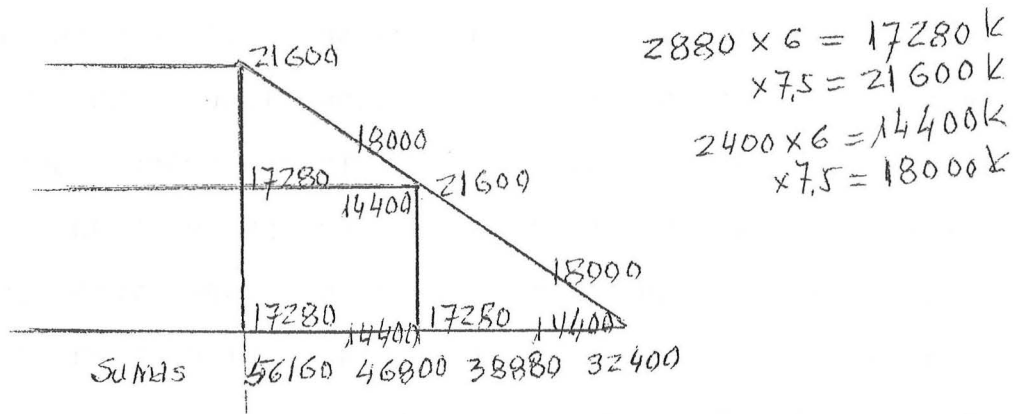
Sección PILAR 1	3 = 60	120 cm.	
Sección PILAR 2	4 = 70	150 cm.	
Sección PILAR 3	6 = 60	120 cm.	
Sección PILAR 4	7 = 70	150 cm.	
Sección PILAR 5	8 = 50	110 cm.	
Sección PILAR 6	10 = 50	<del>100 cm.</del>	60 x 120 cm
Sección PILAR 7	11 = 70	150 cm.	



## CALCULO DE LOS EMPUJES DE LOS PARES DE VUELCO

Se ha tenido en cuenta las conclusiones demostradas anteriormente de que los pares de vuelco divididos por la longitud del primer pilar del nivel correspondiente es igual a la suma de los momentos de las barras afectadas. Introducimos dichos valores porque el programa toma dichos momentos y hace las divisiones para compararlo con el empuje de 100 k.

### SIN PESO PROPIO DE LAS BARRAS



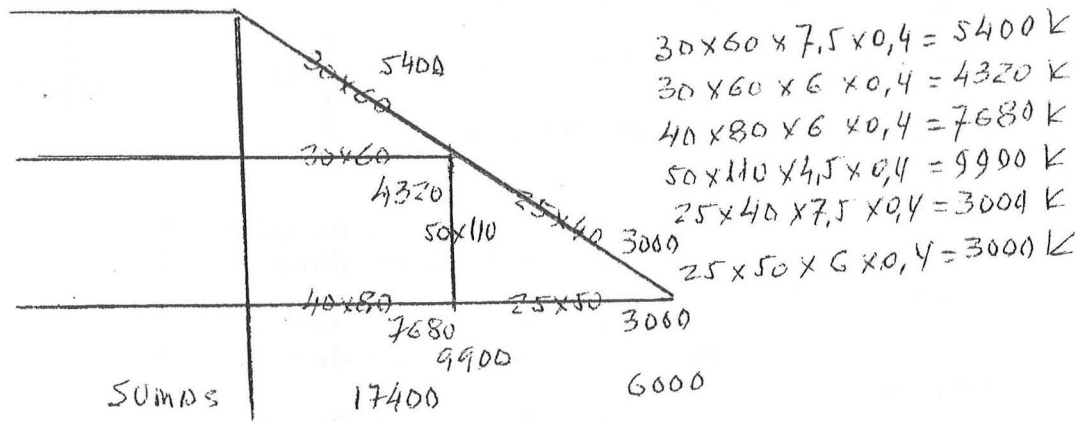
Nivel 1-2

- pp -  $56160 \times 3 = 168480$
- $38880 \times 6 = 233280 = 401760 / 4.5 = 89280 \text{ k.}$
- sc  $46800 \times 3 = 140400$
- $32400 \times 6 = 194400 = 334800 / 4.5 = 74400 \text{ k.}$

Nivel 3-4

- pp  $38880 \times 3 = 116640 / 4.5 = 25920 \text{ k.}$
- sc  $32400 \times 3 = 97200 / 4.5 = 21600 \text{ k.}$

### CON PESO PROPIO DE LAS BARRAS



Nivel 1-2

- pp =  $17400 \times 3 + (9900 + 6000) \times 6 = 147600$
- de la carga  $= 401760 = 549360 / 4.5 = 122080 \text{ k.}$
- sc la misma de arriba  $74400 \text{ k.}$

Nivel 3-4

- pp -  $6000 \times 3 = 18000$
- de la carga  $116640 = 134640 / 4.5 = 29920 \text{ k.}$
- sc la misma de arriba  $21600 \text{ k.}$



Empuje 1 = 1 2  
 Afectada= 1 3 L= 4.5 m.con Giro=POSITIVO  
 Afectada= 2 4 L= 4.5 m.con Giro=POSITIVO  
 Afectada= 2 5 L= 7.5 m.con Giro=POSITIVO  
 Afectada= 4 5 L= 6 m.con Giro=POSITIVO  
 Afectada= 7 8 L= 6 m.con Giro=POSITIVO  
 Emp.Par de Vuelco =mín. 122080 k.-incred. 74400 k.

Empuje 2 = 3 4  
 Afectada= 3 6 L= 4.5 m.con Giro=POSITIVO  
 Afectada= 4 7 L= 4.5 m.con Giro=POSITIVO  
 Afectada= 5 8 L= 4.5 m.con Giro=POSITIVO  
 Afectada= 5 9 L= 7.5 m.con Giro=POSITIVO  
 Afectada= 8 9 L= 6 m.con Giro=POSITIVO  
 Emp.Par de Vuelco =mín. 29920 k.-incred. 21600 k.

Empuje 3 = 6 7  
 Afectada= 6 10 L= 5 m.con Giro=POSITIVO  
 Afectada= 7 11 L= 5 m.con Giro=POSITIVO  
 Emp.Viento = 0 k.- 0 k.

Efectos totales,suma de anteriores=

Empuje 6 7 por Viento + Par de Vuelco,e Increm.= 122080 k. 74400

Empuje 6 7 por Viento + Par de Vuelco,e Increm.= 29920 k. 21600

Empuje viento = 0 k.- 0 k.

NUDOS EMPOTRADOS

Nudo 10 empotrado

Nudo 11 empotrado

CARGAS TOTALES EN LOS NUDOS=

En Nudo= 1 - 30240 k.  
 En Nudo= 2 - 92399 k.  
 En Nudo= 3 - 92522 k.  
 En Nudo= 4 - 193748 k.  
 En Nudo= 5 - 67489 k.  
 En Nudo= 6 - 156242 k.  
 En Nudo= 7 - 294169 k.  
 En Nudo= 8 - 149591 k.  
 En Nudo= 9 - 18000 k.  
 En Nudo= 10 - 170642 k.  
 En Nudo= 11 - 315169 k.



### ACLARACION A LOS DIBUJOS DE LAS BARRAS

N11 = Número de barras arriba y a izquierda

N12 = Número de barras abajo y a izquierda

N21 = Número de barras abajo y al centro

N22 = Número de barras arriba y al centro

N31 = Número de barras arriba y a derecha

N32 = Número de barras abajo y a derecha

ZB = Número de barras de longitud de la viga arriba

ZBI = Número de barras de longitud de la viga abajo

NI = Número de barras a 45 ° a izquierda

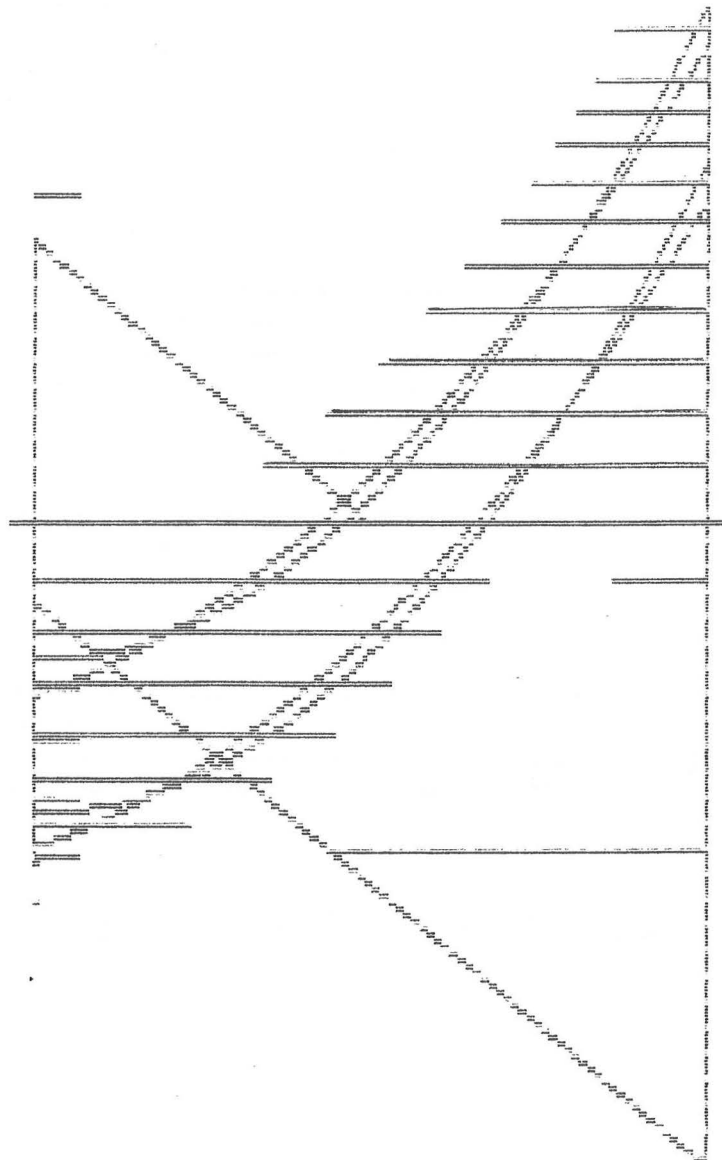
ND = Número de barras a 45° a derecha

VIGA 1 2 ( .4 x .9 , 9 )

Acciones por	Extr. 1	Extr. 2	Moms.Cargas		Moms.S/carg	
Par Vuelco 1 2	71.1	73.7	122080	122080	74400	74400
Viga 1 2	-90.8	98.4	-29160	29160	-16200	16200
Viga 2 5	10.5	14.3	-13500	13500	-9000	9000
Par Vuelco 3 4	38.5	39.7	29920	29920	21600	21600
Viga 3 4	-2.8	0	-29160	29160	-16200	16200
Viga 4 5	3.1	2.4	-10800	10800	-7200	7200
Emp.Viento 6 7	14.8	15.2			0	0
Viga 7 8	-4.9	-4.8	-12480	12480	-7200	7200
Viga 8 9	3	3.1	-10140	10140	-7200	7200
	56953	213481				
71662			197541			
-14709	72469	132449		15940		
120358			148044			
	135067	132104				

8258  
VIGA 1 2 ( .4 x .9 , 9 )

Estribos cada= 28 cm.  
Bar. y estr.= 32 y 16 m/m  
M. max. sup. izq= 56953 mk.  
N11= 0  
N12= 7  
M. max. sup. dec= 213481 mk.  
N31= 12  
N32= 2  
M. max. cent.= 147236.7 mk.  
M. min. cent.= 56955.74 mk.  
N21= 8  
Crt. de 1.2 a .6 mts.  
Crt. de 3.93 a 7.5 mts.  
45g. Izq= 1  
45g. Dec= 6  
Max. red./capa= 7  
Mom. lfm.= 184237.5 mk.  
8258



VIGA 1 2 ( 4 x 3 , 3 )  
 Barras 4 45°  
 Diam = 32 mm.  
 ZB = 2

AB = 1

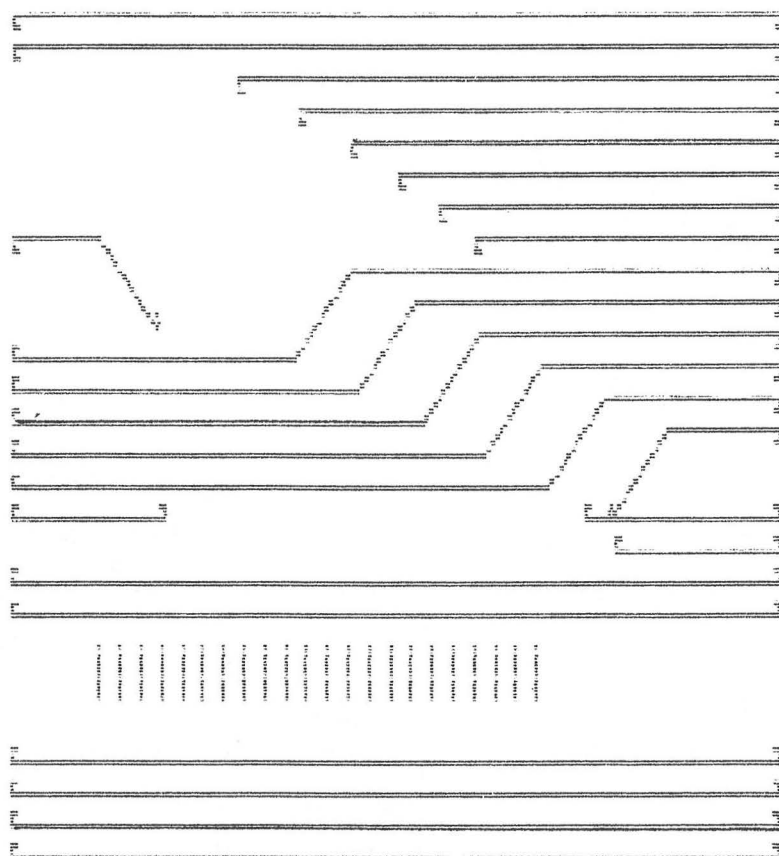
AB = 1

AB = 6

AB = 2

Estrigas 18 mm

1 / 28 cm 5 / 28 cm



AB = 12

AB = 6

AB = 2

16 / 28

Min. 2x 2 Barras mismo diam. en caras H por ser > 30 cm. 32 =



Barras superiores izquierdas

XSI( 1 )= 12.2

XSI( 2 )= 12.2

Barras superiores derechas

XSD( 3 )= 6.395789

XSD( 4 )= 5.784441

XSD( 5 )= 5.246007

XSD( 6 )= 4.767955

XSD( 7 )= 4.373275

XSD( 8 )= 4.046141

XSD( 9 )= 3.754942

XSD( 10 )= 3.495865

XSD( 11 )= 3.265953

XSD( 12 )= 2.885706

Barras inferiores izquierdas

XII( 1 )= 12.2

XII( 2 )= 12.2

Barras inferiores centrales

XCID( 3 )-XCII( 3 )= 5.256506

XCID( 4 )-XCII( 4 )= 4.522321

XCID( 5 )-XCII( 5 )= 3.674828

XCID( 6 )-XCII( 6 )= 2.575711

Barras Laterales en las Caras

XII( 1 )= 12.2

XII( 2 )= 12.2

XII( 3 )= 12.2

XII( 4 )= 12.2

Long.total de barr.a 45 grados de 32 m/m de diam.= 168.8454 mts.-con un PESO de 1172.247 Kgs.

Long.total de 20 estribos de 16 m/m de diam.= 52 mts.-con un PESO de 90.25536 Kgs.

Volumen de esta Viga= 3.24 m3 de Hormigón

Long.total de 4 Barras laterales de 32 m/m.de diám.- 18.2 m.con un peso de 252.715 KS.

VIGA 2 5 ( .3 x .6 , 7.5 )

Acciones por	Extr. 2	Extr. 5	Moms.Cargas		Moms.S/carg	
Par Vuelco 1 2	-2.5	-5	122080	122080	74400	74400
Viga 2 5	-101.8	93	-13500	13500	-9000	9000
Viga 4 5	-3.7	-7	-10800	10800	-7200	7200
Viga 5 9	3	6	-12300	12300	-9000	9000
Viga 7 8	0	3	-12480	12480	-7200	7200
Viga 8 9	0	-2.9	-10140	10140	-7200	7200
	-28114	15639				
-18952			7269			
-9162	-16825	6513		8370		
-25717			10450			
	-16555	2080				

S2=S

VIGA 2 5 ( .3 x .6 , 7.5 )

Estrijos cada= 28 cm.

Bar. y estr.= 20 y 10 m/m

M.max.sup.izq=-28114 mk.

N11= 6

M.max.sup.dec= 15639 mk.

N31= 3

M.max.cent.= 24449.31 mk.

M.min.cent.= 12539.02 mk.

N21= 5

Crt.de 1.5 a .75 mts.

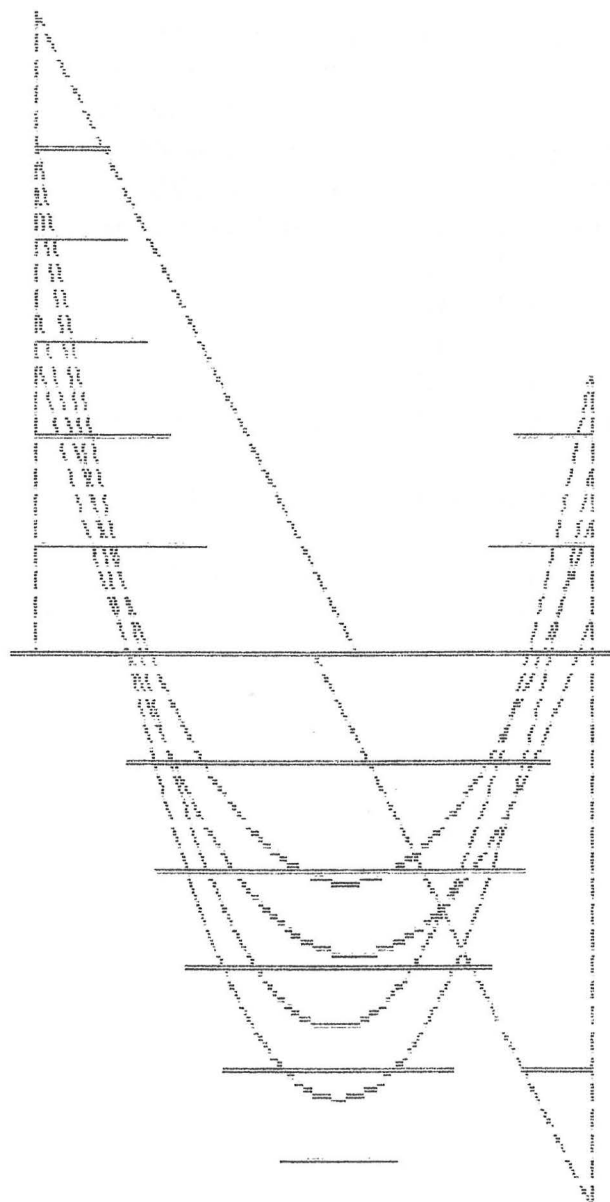
45g.izq= 1

45g.dec= 1

Max.red./caps= 7

Mon.lim.= 57853.13 mk.

S2=



WGA 2 5 (.3 x .6 : 7.5 )

Barras a 45°  
diam= 20 m/m.

20- 2

W11= 6

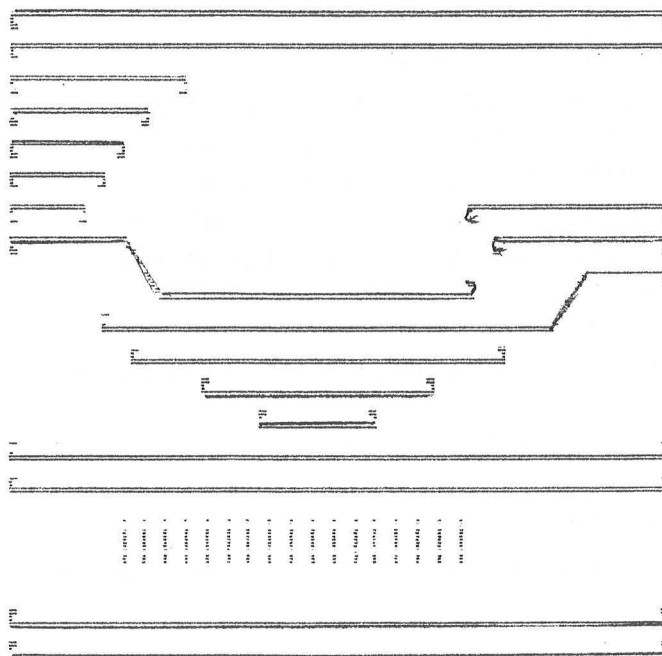
W11= 1

W21= 5

201= 2

Estrijos 10 m/m  
1 / 28 cm 14 / 28 cm

Mín. 2\* 1 Barras mismo diam. en caras H por ser > 30 cm. 37-11



W31= 3

W11= 1

2 / 28 cm

## LONGITUD DE LAS BARRAS

Barras superiores izquierdas

XSI( 1 )= 10.6

XSI( 2 )= 10.6

XSI( 3 )= 3.492404

XSI( 4 )= 3.22216

XSI( 5 )= 2.981843

XSI( 6 )= 2.766069

Barras superiores derechas

XSD( 3 )= 2.33796

Barras inferiores izquierdas

XII( 1 )= 10.6

XII( 2 )= 10.6

Barras inferiores centrales

XCID( 3 )-XCII( 3 )= 4.602156

XCTD( 4 )-XCII( 4 )= 3.571473

XCTD( 5 )-XCII( 5 )= 2.038892

Barras Laterales en las Caras

XII( 1 )= 10.6

XII( 2 )= 10.6

Long.total de barr.a 45 grados de 20 m/m de diam.= 92.81294 mts.-con un PESO de 251.7087 Kgs.

Long.total de 15 estribos de 10 m/m de diam.= 27 mts.-con un PESO de 18.306 Kgs.

Volumen de esta Viga= 1.35 m3 de Hormigón

Long.total de 2 Barras laterales de 20 m/m.de diám.= 15.2 m.con un peso de 41.2224 KS.

VIGA 3 4 ( .4 x .9 , 9 )

Acciones por	Extr. 3	Extr. 4	Moms. Cargas		Moms. S/carg	
Par Vuelco 1 2	63.3	63.7	122080	122080	74400	74400
Viga 1 2	-3.9	0	-29160	29160	-16200	16200
Par Vuelco 3 4	56.9	57.5	29920	29920	21600	21600
Viga 3 4	-94.2	99.8	-29160	29160	-16200	16200
Viga 4 5	3.1	5	-10800	10800	-7200	7200
Emp. Viento 6 7	19.6	19.7			0	0
Viga 6 7	-2.1	0	-29160	29160	-16200	16200
Viga 7 8	-4.9	-5.5	-12480	12480	-7200	7200
	48220	200264				
63480			184097			
-15260	64806	123924		16167		
109154			139695			
	124414	123528				

S?-S

VIGA 3 4 ( .4 x .3 , 3 )

Estritos cada= 28 cm.

Bar. y estr.= 32 y 16 m/m

M. max. sup. izq= 48220 mk.

N11= 6

N12= 6

M. max. sup. dec= 200264 mk.

N31= 11

N32= 1

M. max. cent.= 132024.9 mk.

M. min. cent.= 48734.91 mk.

N21= 7

Crt. de 1.2 a .6 mts.

Crt. de 4.33 a 7.5 mts.

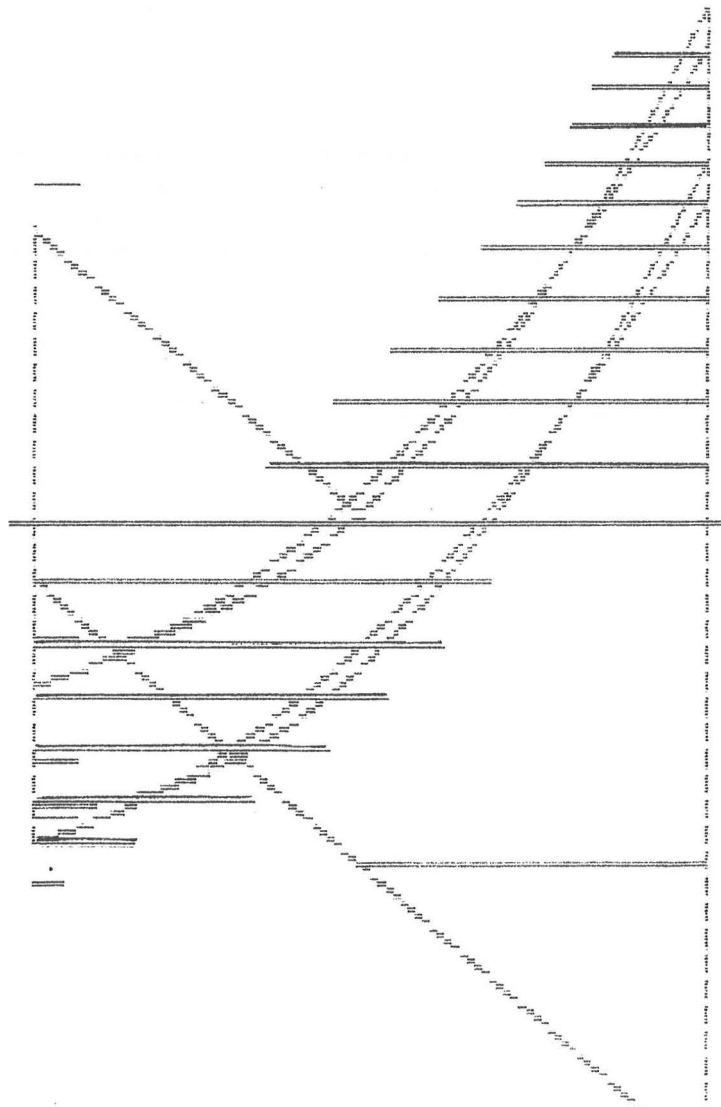
45g. Izq= 1

45g. Dec= 5

Max. red./carga= 7

Mon. lfm.= 184237.5 mk.

S?-S







## LONGITUD DE LAS BARRAS

Barras superiores izquierdas

XSI( 1 )= 12.2

XSI( 2 )= 12.2

Barras superiores derechas

XSD( 3 )= 6.247196

XSD( 4 )= 5.604689

XSD( 5 )= 5.042584

XSD( 6 )= 4.555985

XSD( 7 )= 4.178756

XSD( 8 )= 3.844287

XSD( 9 )= 3.547081

XSD( 10 )= 3.283028

XSD( 11 )= 3.048961

Barras inferiores izquierdas

XII( 1 )= 12.2

XII( 2 )= 12.2

Barras inferiores centrales

XCTD( 3 )-XCTI( 3 )= 5.226779

XCTD( 4 )-XCTI( 4 )= 4.42001

XCTD( 5 )-XCTI( 5 )= 3.434752

XCTD( 6 )-XCTI( 6 )= 1.815302

Barras laterales en las Caras

XII( 1 )= 12.2

XII( 2 )= 12.2

XII( 3 )= 12.2

XII( 4 )= 12.2

Long.total de barr.a 45 grados de 32 m/m de diam.= 161.4494 mts.-con un PESO d  
1120.898 Kgs.

Long.total de 20 estribos de 16 m/m de diam.= 52 mts.-con un PESO de 90.25536  
Kgs.

Volumen de esta Viga- 3.24 m3 de Hormigón

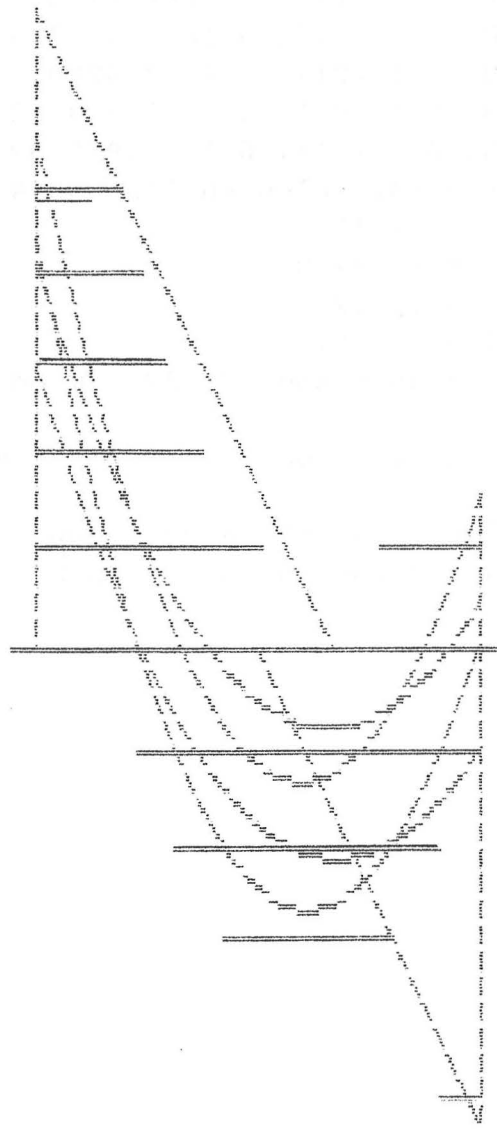
Long.total de 4 Barras laterales de 32 m/m.de diám.= 18.2 m.con un peso de  
252.715 KS.

VIGA 4 5 ( .3 x .6 , 6 )

Acciones por	Extr. 4	Extr. 5	Moms.Cargas		Moms.S/carg	
Par Vuelco 1 2	-5.9	-7.6	122080	122080	74400	74400
Viga 2 5	-6.8	-10.9	-13500	13500	-9000	9000
Par Vuelco 3 4	3.3	3.6	29920	29920	21600	21600
Viga 4 5	-103.5	91.7	-10800	10800	-7200	7200
Viga 5 9	3.6	7.4	-12300	12300	-9000	9000
Emp.Viento 6 7	0	2			0	0
Viga 7 8	0	3.6	-12480	12480	-7200	7200
Viga 8 9	-2.2	-3.9	-10140	10140	-7200	7200
	-30703	9500				
-23251			2898			
-7452	-18091	1195		6602		
-24506			881			
	-17054	-5721				

S2-S  
VIGA 4 5 ( .3 x .6 , 6 )

Estribus cada= 28 cm.  
 Bar. y estr. = 20 u 10 m/m  
 M. max. sup. izq= -30703 mk.  
 M1= 6  
 M. max. sup. dec= 9500 mk.  
 M31= 2  
 M32= 1  
 M. max. cent. = 15598.45 mk.  
 M. min. cent. = 4723.664 mk.  
 M21= 3  
 Crt. de 1.5 a .75 mts.  
 45g. izq= 1  
 45g. dec= 1  
 Max. red./cava= 7  
 Mom. lím. = 57853.13 mk.  
 S2-S



UTAA 4 5 / 3 x 6 . 6 /

Barras a 45°

diám= 20 m/m.

Nº= 2

Nº= 6

Nº= 1

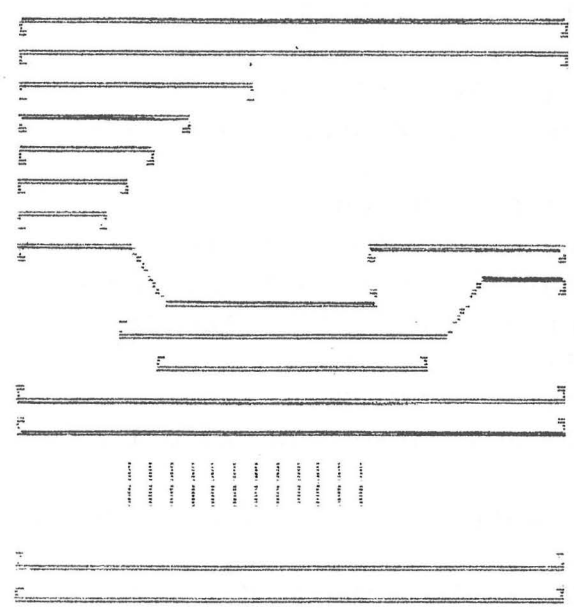
Nº= 3

Nº= 2

Estridos 10 m/m

1 / 20 cm 10 / 20 cm

Mín. 2x 1 Barras mismo diám.en caras inferior ser / 30 cm. 3x=



Nº= 2

Nº= 1

1 / 20 cm

## LONGITUD DE LAS BARRAS

Barras superiores izquierdas

XST( 1 )= 9.100001

XST( 2 )= 9.100001

XST( 3 )= 3.772021

XST( 4 )= 3.434206

XST( 5 )= 3.144585

XST( 6 )= 2.890994

Barras inferiores izquierdas

XII( 1 )= 9.100001

XII( 2 )= 9.100001

Barras inferiores centrales

XCID( 3 )-XCIT( 3 )= 2.742006

Barras laterales en las Caras

XII( 1 )= 9.100001

XII( 2 )= 9.100001

Long.total de barr.a 45 grados de 20 m/m de diam.= 74.78381 mts.-con un PESO de 202.8137 Kgs.

Long.total de 10 estribos de 10 m/m de diam.= 18 mts.-con un PESO de 12.204 Kgs.

Volumen de esta Viga= 1.08 m3 de Hormigón

Long.total de 2 Barras laterales de 20 m/m.de diám.= 12.2 m.con un peso de 33.0864 KS.

VTGA 5 9 ( .25 x .4 , 7.5 )

Acciones por		Extr. 5	Extr. 9	Moms.Cargas		Moms.S/carg	
Viga 5	9	-113	71.5	-12300	12300	-9000	9000
Viga 8	9	-15.4	-29.9	-10140	10140	-7200	7200
		-26739	12197				
	-16569			5762			
-10170		-15460	5762		6435		
	-25630			10044			
		-15460	3609				

S? =

[illegible][illegible][illegible][illegible][illegible][illegible]

Year	Age	Sex	Occupation	Education	Income	Health	Family	Community	Environment	Policy	Program	Impact
1990	25	Male	Teacher	High School	\$15,000	Good	2 Children	Urban	High	Low	Low	Low
1995	30	Female	Nurse	College	\$25,000	Good	1 Child	Urban	High	Low	Low	Low
2000	35	Male	Engineer	College	\$35,000	Good	2 Children	Urban	High	Low	Low	Low
2005	40	Female	Manager	College	\$45,000	Good	2 Children	Urban	High	Low	Low	Low
2010	45	Male	Doctor	College	\$55,000	Good	2 Children	Urban	High	Low	Low	Low
2015	50	Female	Lawyer	College	\$65,000	Good	2 Children	Urban	High	Low	Low	Low
2020	55	Male	Executive	College	\$75,000	Good	2 Children	Urban	High	Low	Low	Low
2025	60	Female	Retired	College	\$30,000	Good	2 Children	Urban	High	Low	Low	Low
2030	65	Male	Retired	College	\$25,000	Good	2 Children	Urban	High	Low	Low	Low
2035	70	Female	Retired	College	\$20,000	Good	2 Children	Urban	High	Low	Low	Low
2040	75	Male	Retired	College	\$15,000	Good	2 Children	Urban	High	Low	Low	Low
2045	80	Female	Retired	College	\$10,000	Good	2 Children	Urban	High	Low	Low	Low
2050	85	Male	Retired	College	\$5,000	Good	2 Children	Urban	High	Low	Low	Low
2055	90	Female	Retired	College	\$5,000	Good	2 Children	Urban	High	Low	Low	Low
2060	95	Male	Retired	College	\$5,000	Good	2 Children	Urban	High	Low	Low	Low
2065	100	Female	Retired	College	\$5,000	Good	2 Children	Urban	High	Low	Low	Low

[illegible][illegible]

Age	Sex	Location	Year	Species	Number
1-10	M	Urban	1990	Urban	100
11-20	F	Rural	1991	Rural	150
21-30	M	Urban	1992	Urban	200
31-40	F	Rural	1993	Rural	250
41-50	M	Urban	1994	Urban	300
51-60	F	Rural	1995	Rural	350
61-70	M	Urban	1996	Urban	400
71-80	F	Rural	1997	Rural	450
81-90	M	Urban	1998	Urban	500
91-100	F	Rural	1999	Rural	550

[illegible][illegible]

Table 1. Demographic characteristics of the study population									
Characteristic	Number	Percentage	Mean (SD)	Range	Median (IQR)	Mode	Skewness	Kurtosis	Normality
Age (years)	100	100%	65.2 (12.5)	45-85	68 (55-80)	70	0.85	2.10	Not normal
Gender									
Male	55	55%							
Female	45	45%							
Education level									
High school or below	30	30%							
Above high school	70	70%							
Marital status									
Married	60	60%							
Single	40	40%							
Occupation									
Retired	50	50%							
Unemployed	30	30%							
Employed	20	20%							

	D						E						F						G						H						I						J						K						L						M						N						O						P						Q						R						S						T						U						V						W						X						Y						Z						AA						AB						AC						AD						AE						AF						AG						AH						AI						AJ						AK						AL						AM						AN						AO						AP						AQ						AR						AS						AT						AU						AV						AW						AX						AY						AZ						BA						BB						BC						BD						BE						BF						BG						BH						BI						BJ						BK						BL						BM						BN						BO						BP						BQ						BR						BS						BT						BU						BV						BW						BX						BY						BZ						CA						CB						CC						CD						CE						CF						CG						CH						CI						CJ						CK						CL						CM						CN						CO						CP						CQ						CR						CS						CT						CU						CV						CW						CX						CY						CZ						DA						DB						DC						DD						DE						DF						DG						DH						DI						DJ						DK						DL						DM						DN						DO						DP						DQ						DR						DS						DT						DU						DV						DW						DX						DY						DZ						EA						EB						EC						ED						EE						EF						EG						EH						EI						EJ						EK						EL						EM						EN						EO						EP						EQ						ER						ES						ET						EU						EV						EW						EX						EY						EZ						FA						FB						FC						FD						FE						FF						FG						FH						FI						FJ						FK						FL						FM						FN						FO						FP						FQ						FR						FS						FT						FU						FV						FW						FX						FY						FZ						GA						GB						GC						GD						GE						GF						GG						GH						GI						GJ						GK						GL						GM						GN						GO						GP						GQ						GR						GS						GT						GU						GV						GW						GX						GY						GZ						HA						HB						HC						HD						HE						HF						HG						HH						HI						HJ						HK						HL						HM						HN						HO						HP						HQ						HR						HS						HT						HU						HV						HW						HX						HY						HZ						IA						IB						IC						ID						IE						IF						IG						IH						II						IJ						IK						IL						IM						IN						IO						IP						IQ						IR						IS						IT						IU						IV						IW						IX						IY						IZ						JA						JB						JC						JD						JE						JF						JG						JH						JI						JJ						JK						JL						JM						JN						JO						JP						JQ						JR						JS						JT						JU						JV						JW						JX						JY						JZ						KA						KB						KC						KD						KE						KF						KG						KH						KI						KJ						KK						KL						KM						KN						KO						KP						KQ						KR						KS						KT						KU						KV						KW						KX						KY						KZ						LA						LB						LC						LD						LE						LF						LG						LH						LI						LJ						LK						LL						LM						LN						LO						LP						LQ						LR						LS						LT						LU						LV						LW						LX						LY						LZ						MA						MB						MC						MD						ME						MF						MG						MH						MI						MJ						MK						ML						MM						MN						MO						MP						MQ						MR						MS						MT						MU						MV						MW						MX						MY						MZ						NA						NB						NC						ND						NE						NF						NG						NH						NI						NJ						NK						NL						NM						NN						NO						NP						NQ						NR						NS						NT						NU						NV						NW						NX						NY						NZ						OA						OB						OC						OD						OE						OF						OG						OH						OI						OJ						OK						OL						OM						ON						OO						OP						OQ						OR						OS						OT						OU						OV						OW						OX						OY						OZ						PA						PB						PC						PD						PE						PF						PG						PH						PI						PJ						PK						PL						PM						PN						PO						PP						PQ						PR						PS						PT						PU						PV						PW						PX						PY						PZ						QA						QB						QC						QD						QE						QF						QG						QH						QI					
--	---	--	--	--	--	--	---	--	--	--	--	--	---	--	--	--	--	--	---	--	--	--	--	--	---	--	--	--	--	--	---	--	--	--	--	--	---	--	--	--	--	--	---	--	--	--	--	--	---	--	--	--	--	--	---	--	--	--	--	--	---	--	--	--	--	--	---	--	--	--	--	--	---	--	--	--	--	--	---	--	--	--	--	--	---	--	--	--	--	--	---	--	--	--	--	--	---	--	--	--	--	--	---	--	--	--	--	--	---	--	--	--	--	--	---	--	--	--	--	--	---	--	--	--	--	--	---	--	--	--	--	--	---	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--	----	--	--	--	--	--

[illegible][illegible]

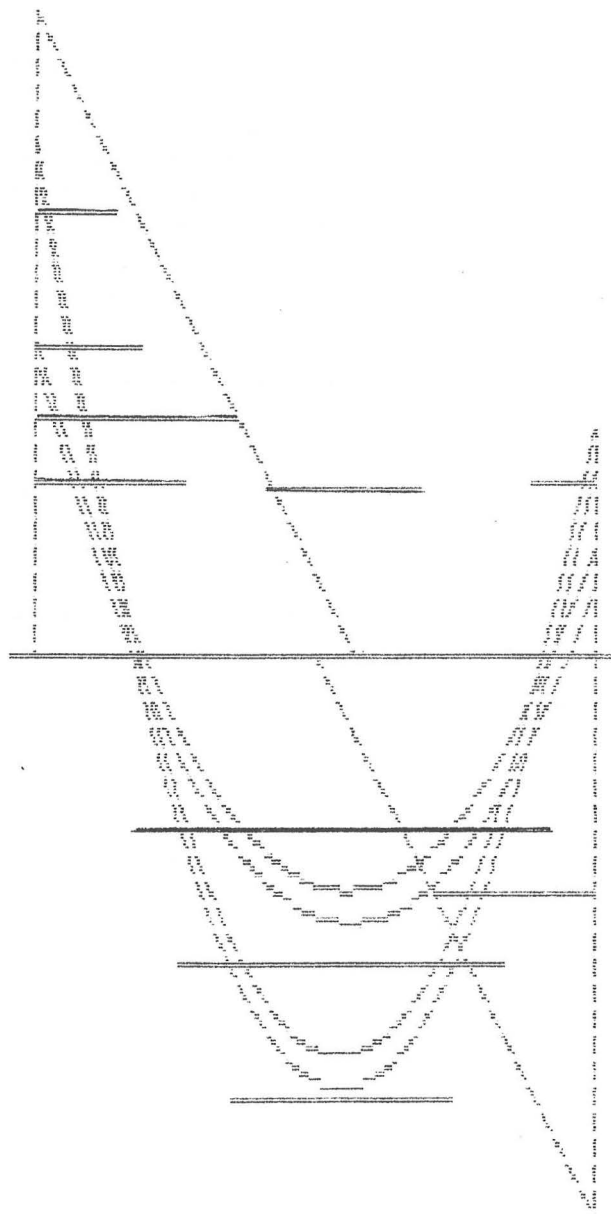
Variable	Mean	SD	Min	Max	Significance
Age	34.5	10.2	21	55	
Gender	Male				
Marital status	Married				
Education	High school				
Occupation	Unemployed				
Religion	Islam				
Income	Low				
Health status	Good				
Family size	3				
Urban/rural	Urban				
Time of day	Day				
Season	Spring				
Weather	Sunny				
Time of day	Day				
Season	Spring				
Weather	Sunny				
Time of day	Day				
Season	Spring				
Weather	Sunny				
Time of day	Day				
Season	Spring				
Weather	Sunny				
Time of day	Day				
Season	Spring				
Weather	Sunny				
Time of day	Day				
Season	Spring				
Weather	Sunny				
Time of day	Day				
Season	Spring				
Weather	Sunny				
Time of day	Day				
Season	Spring				
Weather	Sunny				
Time of day	Day				
Season	Spring				
Weather	Sunny				
Time of day	Day				
Season	Spring				
Weather	Sunny				
Time of day	Day				
Season	Spring				
Weather	Sunny				
Time of day	Day				
Season	Spring				
Weather	Sunny				
Time of day	Day				
Season	Spring				
Weather	Sunny				
Time of day	Day				
Season	Spring				
Weather	Sunny				
Time of day	Day				
Season	Spring				
Weather	Sunny				
Time of day	Day				
Season	Spring				
Weather	Sunny				
Time of day	Day				
Season	Spring				
Weather	Sunny				
Time of day	Day				
Season	Spring				
Weather	Sunny				
Time of day	Day				
Season	Spring				
Weather	Sunny				
Time of day	Day				
Season	Spring				
Weather	Sunny				
Time of day	Day				
Season	Spring				
Weather	Sunny				
Time of day	Day				
Season	Spring				
Weather	Sunny				
Time of day	Day				
Season	Spring				
Weather	Sunny				
Time of day	Day				
Season	Spring				
Weather	Sunny				
Time of day	Day				
Season	Spring				
Weather	Sunny				
Time of day	Day				
Season	Spring				
Weather	Sunny				
Time of day	Day				
Season	Spring				
Weather	Sunny				
Time of day	Day				
Season	Spring				
Weather	Sunny				
Time of day	Day				
Season	Spring				
Weather					

[illegible][illegible]

$\frac{d}{dt} \left( \frac{\partial L}{\partial v^i} \right) - \frac{\partial L}{\partial x^i}$

[illegible][illegible][illegible]

1998

[illegible]





## LONGITUD DE LAS BARRAS

Barras superiores izquierdas

XSI( 1 )- 9.400001

XSI( 2 )- 9.400001

XSI( 3 )- 2.631774

XSI( 4 )- 2.313436

Barras inferiores izquierdas

XII( 1 )- 9.400001

XII( 2 )- 9.400001

Barras inferiores centrales

XCTD( 3 )-XCTI( 3 )= 3.473684

Barras laterales en las Caras

XII( 1 )- 9.400001

XII( 2 )- 9.400001

Long.total de barr.a 45 grados de 32 m/m de diam.= 73.3189 mts.-con un PESO de 509.0326 Kgs.

Long.total de 19 estribos de 16 m/m de diam.= 24.7 mts.-con un PESO de 42.87129 Kgs.

Volumen de esta Viga= .75 m3 de Hormigón

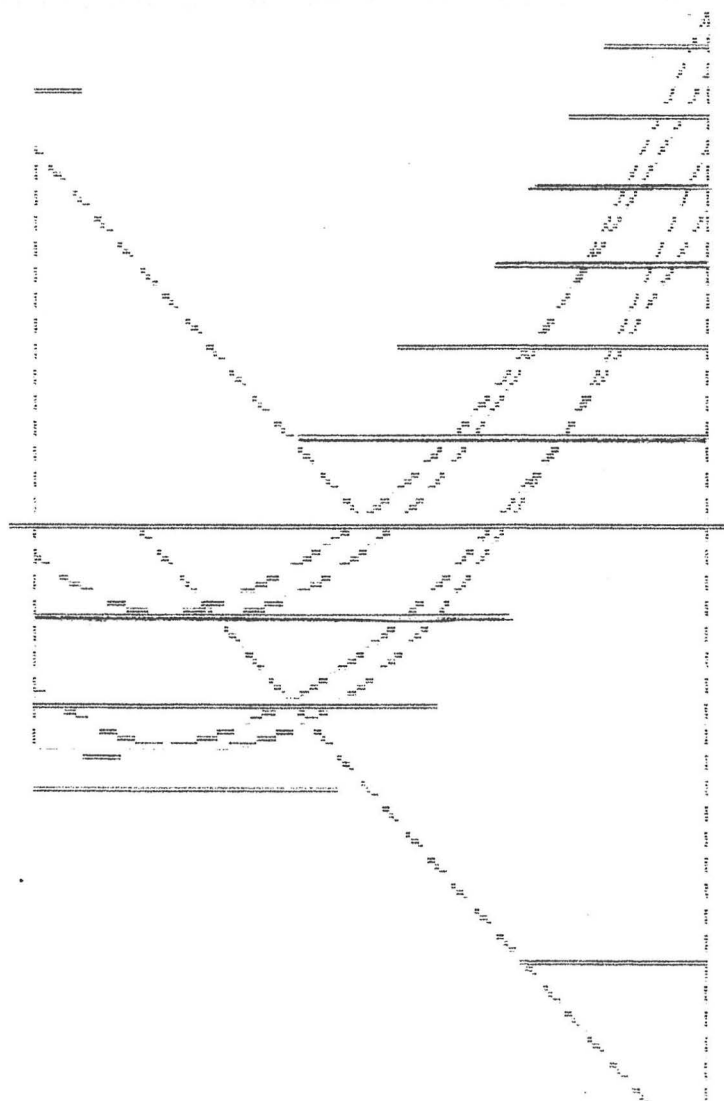
Long.total de 2 Barras laterales de 32 m/m.de diám.= 15.2 m.con un peso de 105.5293 KS.

VTGA 6 7 ( .4 x .9 , 9 )

Acciones por	Extr. 6	Extr. 7	Moms.Cargas		Moms.S/carg	
Par Vuelco 1 2	31.4	32.5	122080	122080	74400	74400
Viga 2 5	-4.5	-4.3	-13500	13500	-9000	9000
Par Vuelco 3 4	46.1	46.9	29920	29920	21600	21600
Viga 4 5	-2	-2.5	-10800	10800	-7200	7200
Emp.Viento 6 7	32.4	32.8			0	0
Viga 6 7	-94.5	99.9	-29160	29160	-16200	16200
Viga 7 8	2	3.9	-12480	12480	-7200	7200
	8138	133250				
23447			117067			
-15309	23996	82475		16183		
42150			98091			
	57459	81908				

VTGA 6 7 ( .4 x .9 , 9 )

Estribos cada= 25 cm.  
 Bar. y estr.= 32 y 10 mm  
 M.max.sup.izq= 8138 mk.  
 N11= 0  
 N12= 3  
 M.max.sup.dec= 133250 mk.  
 N31= 7  
 M.max.cent.= 59269.22 mk.  
 M.min.cent.= 23846.88 mk.  
 N21= 3  
 Crt.de 1.2 a .6 mts.  
 Crt.de 6.54 a 7.5 mts.  
 45y.izq= 1  
 45y.dec= 3  
 Max.red./capa= 7  
 M8m.1/m.= 184237.5 mk.  
 55-55  
 51-51



VIGA 6 7 x 4 x 5, 9

Barras a 45°

Diam = 32 mm.

ZB = 2

N1 = 1

N1 = 1

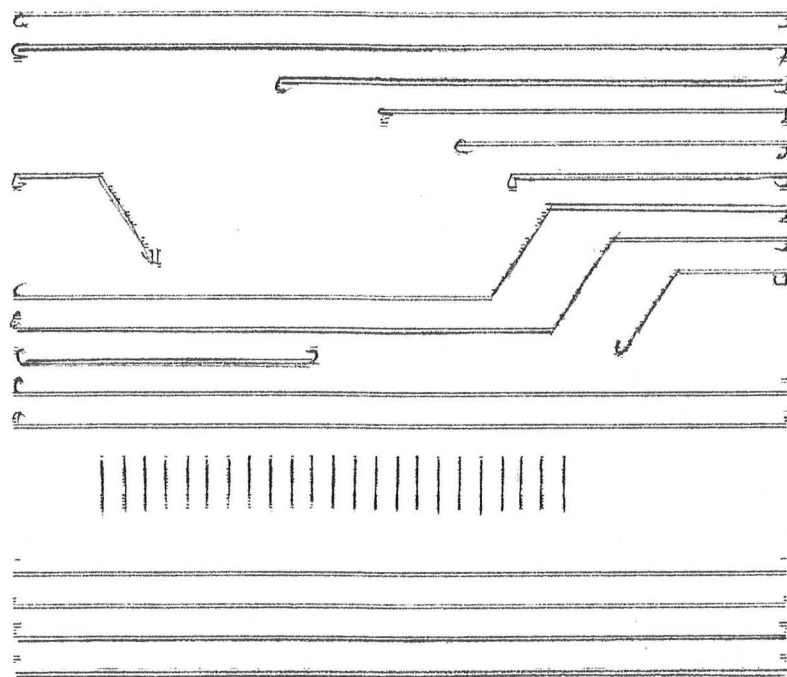
N21 = 3

ZB1 = 2

Estribos 10 mm

1 / 28 cm 15 / 28 cm

Min. 2x 2 Barras mismo diam. en caras H por ser > 30 cm. 55-55



N1 = 7

N1 = 3

7 / 28 cm

## LONGITUD DE LAS BARRAS

Barras superiores izquierdas

XST( 1 )- 12.2

XST( 2 )- 12.2

Barras superiores derechas

XSD( 3 )= 5.111881

XSD( 4 )= 4.368673

XSD( 5 )- 3.822947

XSD( 6 )- 3.353384

XSD( 7 )- 2.943817

Barras inferiores izquierdas

XIT( 1 )- 12.2

XIT( 2 )- 12.2

Barras inferiores centrales

XCID( 3 )-XCIT( 3 )- 4.55595

Barras laterales en las Caras

XIT( 1 )- 12.2

XIT( 2 )- 12.2

XIT( 3 )- 12.2

XIT( 4 )- 12.2

Long.total de barra a 45 grados de 32 m/m de diam.- 128.1566 mts.-con un PESO de 889.7556 Kgs.

Long.total de 21 estribos de 10 m/m de diam.= 54.6 mts.-con un PESO de 37.018 Kgs.

Volumen de esta Viga= 3.24 m3 de Hormigón

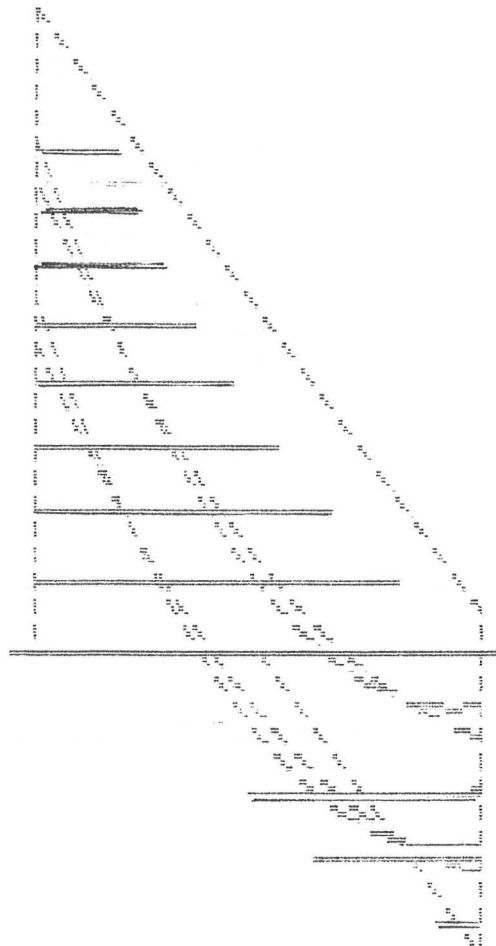
Long.total de 4 Barras laterales de 32 m/m.de diám.= 18.2 m.con un peso de 252.715 KS.

VTGA 7 8 ( .4 x .8 , 6 )

Acciones por	Extr. 7	Extr. 8	Moms.Cargas		Moms.S/carg	
Par Vuelco 1 2	-36.6	-28	122080	122080	74400	74400
Viga 2 5	-5	0	-13500	13500	-9000	9000
Par Vuelco 3 4	2.7	7	29920	29920	21600	21600
Viga 4 5	0	5.4	-10800	10800	-7200	7200
Viga 5 9	-2.4	-3.9	-12300	12300	-9000	9000
Emp.Viento 6 7	12.4	8.8			0	0
Viga 6 7	-3	0	-29160	29160	-16200	16200
Viga 7 8	-102.7	82.5	-12480	12480	-7200	7200
Viga 8 9	10.2	25.3	-10140	10140	-7200	7200
	-93277	-9460				
-85883			-15400			
-7394	-57501	-19123	5940			
-63577			-34366			
	-56183	-40306				

VTGA 7 8 ( .4 x .8 , 6 )

Estribos cada= 28 cm.  
 Bar. y estr.= 25 y 10 mm  
 M.max.sup.izq=-93277 mk.  
 N11= 9  
 M.max.sup.dec=-9460 mk.  
 N31= 0  
 N32= 4  
 M.max.cent.= 41835 mk.  
 M.min.cent.= 9958.406 mk.  
 N21= 4  
 Crt.de 1.5 a 1.7 mts.  
 45q. Izq= 2  
 45q. Dec= 1  
 Max.red./capa= 8  
 Mom. 1/m.= 145437.5 mk.  
 55= 5  
 5= 5



VIGA 7 8 ( .4 x .8 , 6 )

Barraes a 45°

Diam = 25 m/m.

ZB = 2

N11 = 9

N1 = 2

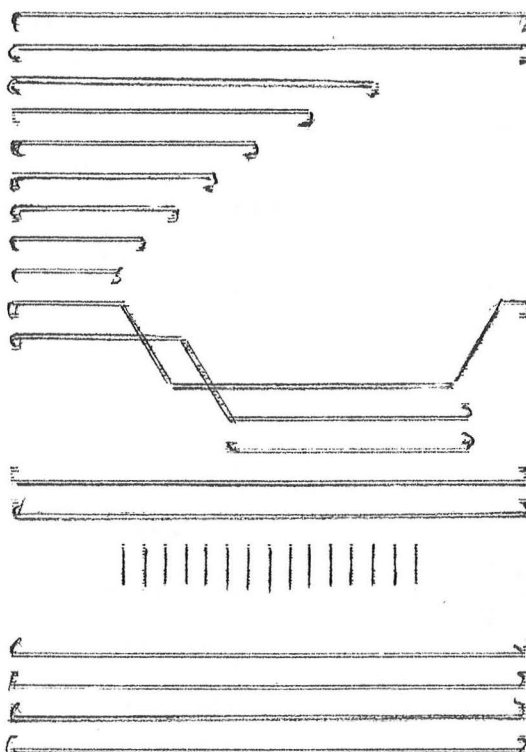
N21 = 3

ZB1 = 2

Estrichos 30 m/m

4 / 28 cm 10 / 28 cm

Mín. 2x 2 Barraes mismo diam. en caras H por ser > 30 cm. 33 =



N31 = 1

N3 = 1

1 / 28 cm



## LONGITUD DE LAS BARRAS

Barras superiores izquierdas

XST( 1 )= 8.3

XST( 2 )= 8.3

XST( 3 )= 5.25694

XST( 4 )= 4.661995

XST( 5 )= 4.148138

XST( 6 )= 3.741957

XST( 7 )= 3.402921

XST( 8 )= 3.098666

XST( 9 )= 2.823455

Barras inferiores izquierdas

XII( 1 )= 8.3

XII( 2 )= 8.3

Barras inferiores centrales

XCTD( 3 )-XCIT( 3 )= 2.896672

Barras laterales en las Caras

XII( 1 )= 8.3

XII( 2 )= 8.3

XII( 3 )= 8.3

XII( 4 )= 8.3

Long.total de barra a 45 grados de 25 m/m de diam.= 105.8808 mts.-con un PESO de 448.6697 Kgs.

Long.total de 13 estribos de 10 m/m de diam.= 31.2 mts.-con un PESO de 21.1536 Kgs.

Volumen de esta Viga= 1.92 m3 de Hormigón

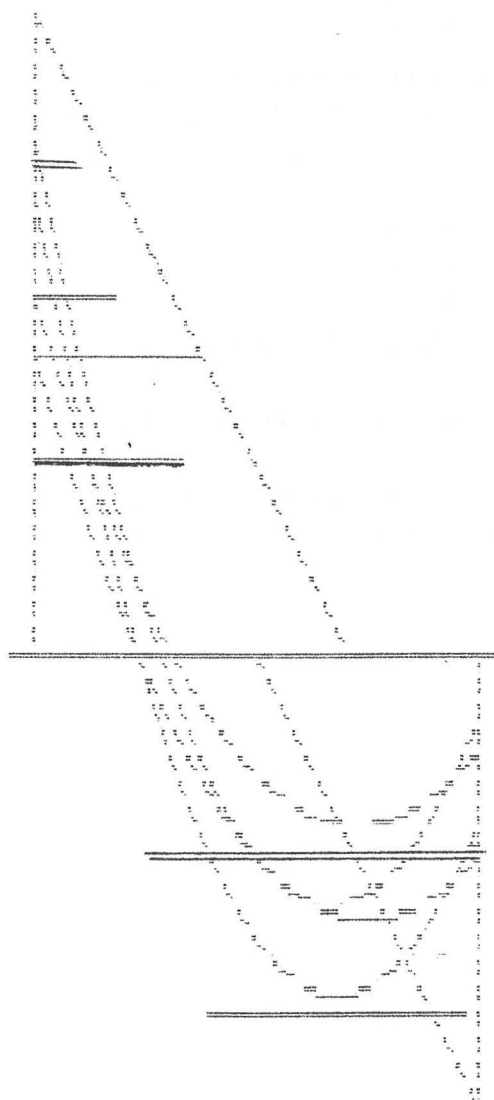
Long.total de 4 Barras laterales de 25 m/m.de diám.- 12.2 m.con un peso de 103.395 KS.

VIGA 8 9 ( .25 x .5 , 6 )

Acciones por	Extr. 8	Extr. 9	Moms. Cargas		Moms. S/carg	
Viga 5 9	-36.1	-71.5	-12300	12300	-9000	9000
Viga 7 8	-3	0	-12480	12480	-7200	7200
Viga 8 9	-131.6	29.9	-10140	10140	-7200	7200
	-31099	-3609				
	-21624		-5761			
-9475	-18158	-5762		2152		
	-27633		-10045			
	-18158	-12197				

VIGA 8 9 ( .25 x .5 , 6 )

Estridos cada: 25 cm.  
 Bar. y estr.: 32 y 12 m/m  
 M. max. sup. izq: -31099 mk.  
 N11= 4  
 M. max. sup. dec: 3609 mk.  
 N31= 0  
 N32= 2  
 M. max. cent.: 20627.27 mk.  
 M. min. cent.: 10360.1 mk.  
 N21= 2  
 Crt. de 3 a 2.25 mts.  
 Crt. de 5 a 5.7 mts.  
 45g. Izq= 5  
 45g. Dec= 2  
 Max. red./capa= 4  
 Max. lim.= 32273.44 mk.  
 37= 3  
 31= 3



VIGA 8 9 (.25 x .5, 6)  
 Barras a 45°  
 Diam = 32 m/m.  
 ZB = 2

NLI = 4

NI = 5

N2i = 2

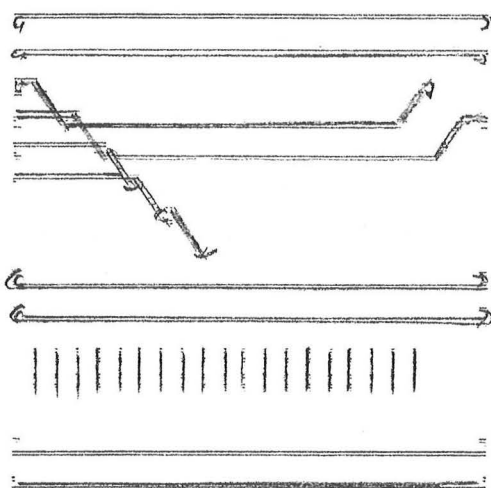
ZBI = 2

Estribos 12 m/m  
 8 / 28 cm 7 / 28 cm

N3i = 1

ND = 2

4 / 28 cm



Min. 2x 1 Barras mismo diam. en caras H por ser > 30 cm. 37 =

## LONGITUD DE LAS BARRAS

Barras superiores izquierdas

XST( 1 )- 7.100001

XST( 2 )- 7.100001

XST( 3 )- 1.368045

XST( 4 )- .9976509

Barras inferiores izquierdas

XIT( 1 )- 7.100001

XIT( 2 )- 7.100001

Barras laterales en las Caras

XIT( 1 )- 7.100001

XIT( 2 )- 7.100001

Long.Total de barra 45 grados de 32 m/m de diam.= 51.46569 mts.-con un PESO 357.3119 Kgs.

Long.total de 17 estribos de 12 m/m de diam.= 25.5 mts.-con un PESO de 24.89616 Kgs.

Volumen de esta Viga= .75 m3 de Hormigón

Long.total de 2 Barras laterales de 32 m/m.de diám.= 12.2 m.con un peso de 84.70118 KS.

PILAR 1 3 ( .6 x 1.2 , 4.5 )

Acciones por	Extr. 1	Extr. 3	Moms.Carg.	Moms.Sob/carg.
Par Vuelco 1 2	-71.1	-84.4	122080	122080
Vig. 1 2	90.8	27.8	-29160	29160
Vig. 2 5	-10.5	-24.2	-13500	13500
Par Vuelco 3 4	-38.5	6.6	29920	29920
Vig. 3 4	2.8	43.8	-29160	29160
Vig. 4 5	-3.1	-9.600001	-10800	10800
Vig. 5 9	0	-2.1	-12300	12300
Emp.Viento 6 7	-14.8	-2.4	0	0
Vig. 6 7	0	-10.1	-29160	29160
Vig. 7 8	4.9	6.1	-12480	12480
Vig. 8 9	-3	-7.5	-10140	10140
	-135067	-74224		
	-72469	-87688		
	-56953	-155716		

CS?

CS?

CS?

CS?

CS?

CS?

CS?

CS?

CS?

CS?

CS?

# LONGITUDES DE LAS BARRAS

22 Barras de 5.5 m.

Volúmen de hormigón en este pilar= 3.24 m3

Se necesitan 22 Barras de 25 m/m.de diámetro con una longitud total de 121 m. y un peso de 466.256 kgs. de acero

La longitud total de los 14 estribos de 12 m/m. de diámetro es de 46.2 m. y Peso de 41.017 kgs.

## PILAR 2 4 ( .7 x 1.5 , 4.5 )

Acciones por	Extr. 2	Extr. 4	Moms.Carg.		Moms.Sob/carg.	
Par Vuelco 1 2	-71.2	-137.2	122080	122080	74400	74400
Vig. 1 2	-96.6	-22.1	-29160	29160	-16200	16200
Vig. 2 5	87.4	-21.6	-13500	13500	-9000	9000
Par Vuelco 3 4	-39.3	53.3	29920	29920	21600	21600
Vig. 3 4	0	-46.5	-29160	29160	-16200	16200
Vig. 4 5	0	29.4	-10800	10800	-7200	7200
Vig. 5 9	-3.6	-7.2	-12300	12300	-9000	9000
Emp.Viento 6 7	-15.6	6.6			0	0
Vig. 6 7	0	13.1	-29160	29160	-16200	16200
Vig. 7 8	3.2	-4.1	-12480	12480	-7200	7200
Vig. 8 9	0	-12.7	-10140	10140	-7200	7200
	-192527	-154404				
	-115092	-170156				
	-106996	-287147				

¿S? =

## LONGITUDES DE LAS BARRAS

22 Barras de 5.5 m.

2 Barras de 1.705714 m.

2 Barras de 3.049256 m.

2 Barras de 4.392799 m.

Volúmen de hormigón en este pilar= 4.725 m<sup>3</sup>

Se necesitan 28 Barras de 25 m/m. de diámetro con una longitud total de 139.29 m. y un peso de 536.749 kgs. de acero

La longitud total de los 18 estribos de 12 m/m. de diámetro es de 73.7990 m. y Peso de 65.519 kgs.



PILAR 3 6 ( .6 x 1.2 , 4.5 )

Acciones por	Extr. 3	Extr. 6	Moms.Carg.		Moms.Sob/carg.	
Par Vuelco 1 2	21.1	-56.2	122080	122080	74400	74400
Vig. 1 2	-23.8	-5.8	-29160	29160	-16200	16200
Vig. 2 5	24.3	11	-13500	13500	-9000	9000
Par Vuelco 3 4	-63.6	-89.5	29920	29920	21600	21600
Vig. 3 4	50.3	15	-29160	29160	-16200	16200
Vig. 4 5	6.5	0	-10800	10800	-7200	7200
Vig. 5 9	2	0	-12300	12300	-9000	9000
Emp.Viento 6 7	-17.1	12.5			0	0
Vig. 6 7	12.2	46.5	-29160	29160	-16200	16200
Vig. 7 8	0	9.8	-12480	12480	-7200	7200
Vig. 8 9	6.4	0	-10140	10140	-7200	7200

5298 -64778  
22892 -76437  
52011 -138521

¿S?=-

LONGITUDES DE LAS BARRAS

- 18 Barras de 5.5 m.
- 2 Barras de 2.046745 m.
- 2 Barras de 3.953689 m.

Volúmen de hormigón en este pilar= 3.24 m3

Se necesitan 22 Barras de 20 m/m.de diámetro con una longitud total de 111 m. y un peso de 273.742 kgs. de acero  
La longitud total de los 14 estribos de 10 m/m. de diámetro es de 46.2 m. y Peso de 28.484 kgs.

PILAR 4 7 ( .7 x 1.5 , 4.5 )

Acciones por	Extr. 4	Extr. 7	Moms.Carg.		Moms.Sob/carg.	
Par Vuelco 1 2	79.4	-85.1	122080	122080	74400	74400
Vig. 1 2	22.5	7.7	-29160	29160	-16200	16200
Vig. 2 5	29.4	17.7	-13500	13500	-9000	9000
Par Vuelco 3 4	-114.2	-170.5	29920	29920	21600	21600
Vig. 3 4	-52.1	-13.3	-29160	29160	-16200	16200
Vig. 4 5	69	14.4	-10800	10800	-7200	7200
Vig. 5 9	3.6	2.8	-12300	12300	-9000	9000
Emp.Viento 6 7	-27.7	44.6			0	0
Vig. 6 7	-12.8	-47	-29160	29160	-16200	16200
Vig. 7 8	8	72.5	-12480	12480	-7200	7200
Vig. 8 9	13.7	-2.8	-10140	10140	-7200	7200
	29469	-147839				
	64650	-157188				
	136869	-267301				

¿S? =

# LONGITUDES DE LAS BARRAS

24 Barras de 5.5 m.

2 Barras de 1.204155 m.

2 Barras de 3.541709 m.

Volúmen de hormigón en este pilar= 4.725 m3

Se necesitan 28 Barras de 20 m/m.de diámetro con una longitud total de 141.491 m. y un peso de 348.938 kgs. de acero

La longitud total de los 14 estribos de 10 m/m. de diámetro es de 57.399 m. y Peso de 35.388 kgs.

PILAR 5 8 ( .5 x 1.1 , 4.5 )

Acciones por	Extr. 5	Extr. 8	Moms.Carg.	Moms.Sob/carg.
Par Vuelco 1 2	12.7	27.2	122080	74400
Vig. 1 2	-80.4	-2.3	-29160	-16200
Vig. 2 5	-5	-6.8	-13500	-9000
Par Vuelco 3 4	-83.1	-7	29920	21600
Vig. 3 4	99.5	40	-29160	-16200
Vig. 4 5	-3.3	-8.5	-10800	-7200
Vig. 5 9	-7.5	-79.5	-12300	-9000
Emp.Viento 6 7	22.2	106.3		0
	-38080	57206		
	-5743	30490		
	19824	20226		

¿S? =

# LONGITUDES DE LAS BARRAS

16 Barras de 5.5 m.

Volúmen de hormigón en este pilar= 2.475 m3

Se necesitan 16 Barras de 20 m/m.de diámetro con una longitud total de 88 m. y un peso de 217.021 kgs. de acero

La longitud total de los 14 estribos de 6 m/m. de diámetro es de 40.6 m. y Peso de 9.010999 kgs.

## PILAR 6 10 ( .6 x 1.2 , 5 )

Acciones por	Extr. 6	Extr. 10	Moms.Carg.		Moms.Sob/carg.	
Par Vuelco 1 2	24.8	39.8	122080	122080	74400	74400
Vig. 1 2	5.7	3.7	-29160	29160	-16200	16200
Vig. 2 5	-6.5	3.5	-13500	13500	-9000	9000
Par Vuelco 3 4	43.4	-53.4	29920	29920	21600	21600
Vig. 3 4	-13.2	-6.3	-29160	29160	-16200	16200
Vig. 4 5	0	5.1	-10800	10800	-7200	7200
Vig. 5 9	-44.9	-113.2	-12300	12300	-9000	9000
Emp.Viento 6 7	48	24.8			0	0
Vig. 6 7	-11.9	-12.5	-29160	29160	-16200	16200
Vig. 7 8	0	2.6	-12480	12480	-7200	7200
	22511	-80075				
	31203	-81544				
	59952	-135923				

¿S? =

## LONGITUDES DE LAS BARRAS

22 Barras de 6 m.

Volúmen de hormigón en este pilar- 3.6 m3

Se necesitan 22 Barras de 16 m/m.de diámetro con una longitud total de 132 m. y un peso de 208.34 kgs. de acero

La longitud total de los 16 estribos de 8 m/m. de diámetro es de 52.8 m. y Peso de 20.834 kgs.

PILAR 7 11 ( .7 x 1.5 , 5 )

Acciones por		Extr. 7	Extr. 11	Moms.Carg.		Moms.Sob/carg.	
Par Vuelco 1	2	89.2	-74.2	122080	122080	74400	74400
Vig. 1	2	-7.7	0	-29160	29160	-16200	16200
Vig. 2	5	-8.399999	11.4	-13500	13500	-9000	9000
Par Vuelco 3	4	120.8	-110.8	29920	29920	21600	21600
Vig. 3	4	12.7	6.9	-29160	29160	-16200	16200
Vig. 4	5	-11.1	4	-10800	10800	-7200	7200
Vig. 5	9	-89.9	-251.8	-12300	12300	-9000	9000
Emp.Viento 6	7	-49.8	-23			0	0
Vig. 6	7	26.2	0	-29160	29160	-16200	16200
Vig. 7	8	-5.7	2.9	-12480	12480	-7200	7200
		128730	-147720				
		140034	-150361				
		238794	-252160				

¿S?=-

128730  
140034  
238794

128730  
140034  
238794

128730  
140034  
238794

128730  
140034  
238794

128730  
140034  
238794

128730  
140034  
238794

#### LONGITUDES DE LAS BARRAS

24 Barras de 6 m.

Volúmen de hormigón en este pilar= 5.25 m<sup>3</sup>

Se necesitan 24 Barras de 20 m/m. de diámetro con una longitud total de 144 m. y un peso de 355.125 kgs. de acero

La longitud total de los 16 estribos de 6 m/m. de diámetro es de 65.6 m. y Peso de 14.56 kgs.

Contabilizado hasta este momento 6415.476 kgs. de acero en armaduras y 15. m<sup>3</sup> de hormigón en VIGAS

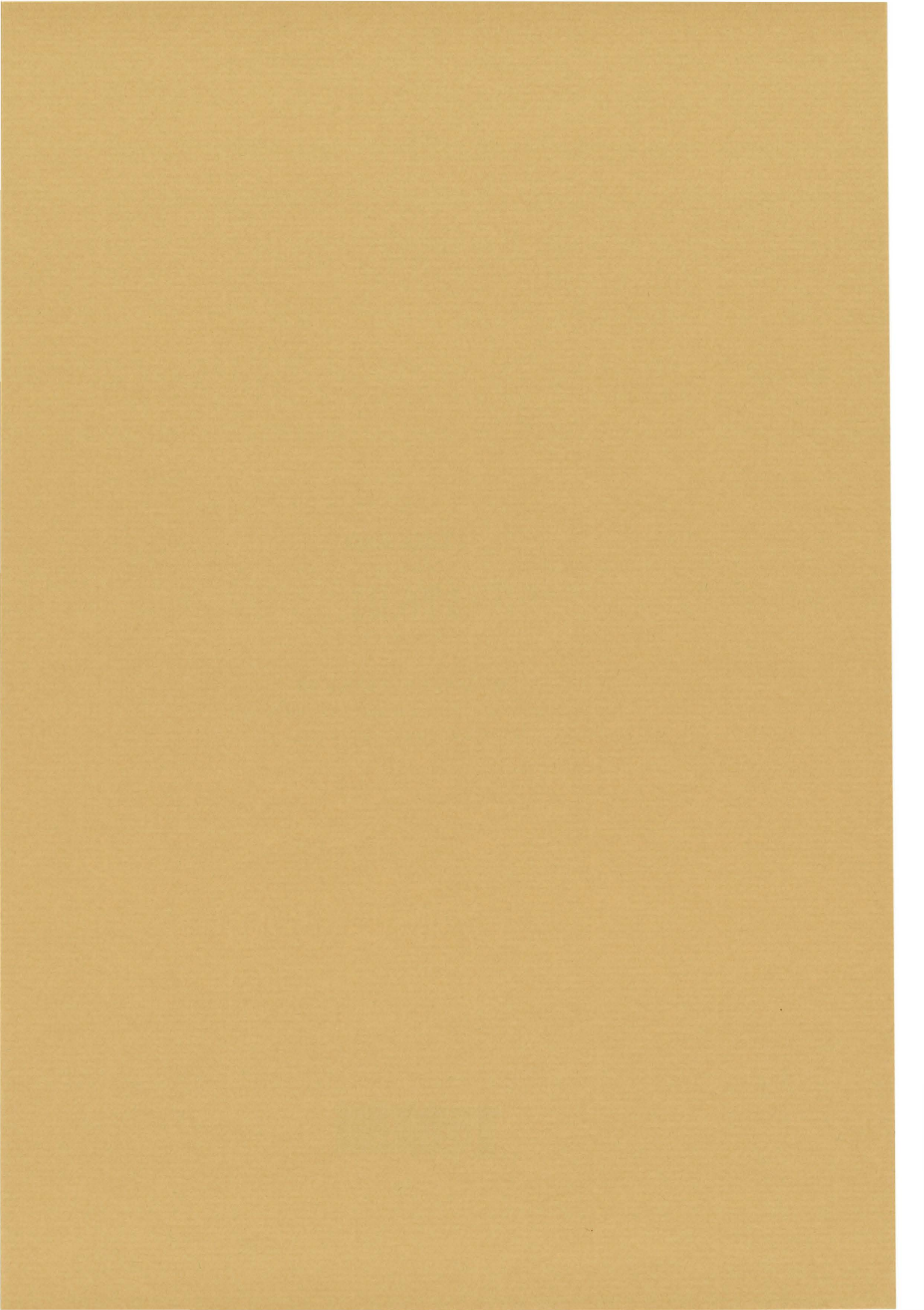
Contabilizado hasta este momento 2616.589 kgs. de acero en armaduras y 27.255 m<sup>3</sup> de hormigón en PILARES

Contabilizado hasta este momento 9032.066 kgs. de acero en armaduras y 42.825 m<sup>3</sup> de hormigón en TODA LA ESTRUCTURA



## NOTAS

---



**CUADERNO**

**176.01**

**CATÁLOGO Y PEDIDOS EN**

<http://www.aq.upm.es/of/jherrera>  
[info@mairea-libros.com](mailto:info@mairea-libros.com)

